

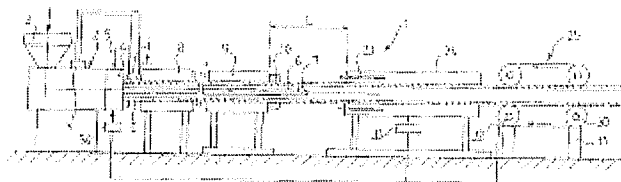
**Continuous production of bi-axially oriented plastic tubing includes monitoring axial force applied to extruded blank so force kept constant**

**Patent number:** FR2806957  
**Publication date:** 2001-10-05  
**Inventor:** PREVOTAT BERNARD; DUVAL GUILLAUME  
**Applicant:** ALPHACAN SA (FR)  
**Classification:**  
- international: **B29C47/90; B29C47/92; B29C55/26; B29C47/90; B29C47/92; B29C55/00; (IPC1-7): B29C47/92; B29C47/90; B29C55/26; B29L23/00**  
- european: **B29C47/90B3; B29C47/92D; B29C55/26**  
**Application number:** FR20000003932 20000329  
**Priority number(s):** FR20000003932 20000329

[Report a data error here](#)

**Abstract of FR2806957**

Continuous production of bi-axially oriented plastic tubing includes extruding a blank, heat treating the blank to orient the plastic, radially expanding the blank into a tube and then gauging and cooling the tube. An axial traction force applied to the tube is monitored so the applied force is kept substantially constant. Independent claims are included for the following: (a) A plastic tube made as above. (b) A production line for plastic tube has an extruder, temperature controlled tank(s) for molecular orientation of the extruded plastic, a radial dilator, a Preferred Features: The traction force is controlled by measuring the force applied to the tube, the internal pressure of the tube and/or depression of the tube at the gauging device. A tube traction device is downstream of the gauging device and cooling devices. Two spaced apart flexible plugs within the expanded blank/tube define a sealed chamber within it.



Data supplied from the **esp@cenet** database - Worldwide

①⑨ RÉPUBLIQUE FRANÇAISE  
INSTITUT NATIONAL  
DE LA PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE  
PARIS

①⑪ N° de publication : **2 806 957**  
(à n'utiliser que pour les  
commandes de reproduction)

②① N° d'enregistrement national : **00 03932**

⑤① Int Cl<sup>7</sup> : B 29 C 47/92, B 29 C 47/90, 55/26 // B 29 L 23:00

①⑫

## DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

②② Date de dépôt : 29.03.00.

③⑦ Priorité :

④③ Date de mise à la disposition du public de la  
demande : 05.10.01 Bulletin 01/40.

⑤⑥ Liste des documents cités dans le rapport de  
recherche préliminaire : *Se reporter à la fin du  
présent fascicule*

⑥① Références à d'autres documents nationaux  
apparentés :

⑦① Demandeur(s) : ALPHACAN Société anonyme — FR.

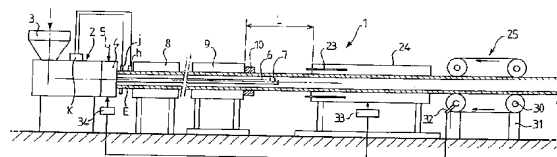
⑦② Inventeur(s) : PREVOTAT BERNARD et DUVAL  
GUILLAUME.

⑦③ Titulaire(s) :

⑦④ Mandataire(s) : MICHARDIERE BERNARD.

⑤④ PROCÉDE ET LIGNE POUR FABRIQUER EN CONTINU DES TUBES EN MATIÈRE PLASTIQUE AVEC  
ÉTIRAGE BI-AXIAL, ET TUBE EN MATIÈRE PLASTIQUE OBTENU.

⑤⑦ Procédé de fabrication en continu de tubes en matière  
plastique avec étirage bi-axial, selon lequel on réalise une  
ébauche (E) par extrusion, on amène cette ébauche à tem-  
pérature d'orientation moléculaire, on fait subir à l'ébauche  
une dilatation radiale, on assure un calibrage et un refroidis-  
sement, tout en soumettant l'ébauche à une traction axiale.  
On détecte (32) la force de frottement exercée sur l'ébauche  
et le tube, et on agit (33, 34) sur au moins un paramètre de  
fonctionnement pour maintenir cette force de frottement  
sensiblement constante.



FR 2 806 957 - A1



PROCEDE ET LIGNE POUR FABRIQUER EN CONTINU DES TUBES EN  
MATIERE PLASTIQUE AVEC ETIRAGE BI-AXIAL, ET TUBE EN MATIERE  
PLASTIQUE OBTENU.

L'invention est relative à un procédé de  
5 fabrication en continu de tubes en matière plastique avec  
étirage bi-axial, suivant lequel une ébauche est formée par  
extrusion, puis est soumise à une traction axiale et à une  
dilatation radiale combinées.

FR-A-2 753 648 concerne un procédé de ce type,  
10 notamment pour des tubes de diamètres relativement  
importants, en particulier pour des diamètres supérieurs à  
150 mm. Ce procédé, qui donne satisfaction, est toutefois  
discontinu. Dans certains cas, notamment pour des diamètres  
de tubes plus petits, il est souhaitable que le procédé  
15 soit continu afin d'améliorer encore la productivité et de  
réduire le coût de l'investissement par unité produite.

Une fabrication en continu d'un tube avec étirage  
bi-axial pose problème quant à la réalisation de la  
dilatation radiale du tube en une zone de la ligne de  
20 fabrication. La phase de démarrage du procédé est en outre  
délicate.

FR-A-2 207 793 divulgue un procédé de fabrication  
de tubes en matière plastique avec étirage bi-axial, en  
continu, dans lequel la dilatation radiale est réalisée à  
25 l'aide d'un mandrin tronconique. Des moyens de traction du  
tube sont prévus en aval et en amont de ce mandrin. La  
grande base du mandrin tronconique est prolongée par un  
cylindre de même diamètre qui pénètre dans un calibreur. Le  
diamètre extérieur de la grande base du tronc de cône et du  
30 cylindre qui le prolonge déterminent le diamètre interne du  
tube fini.

WO 95/25626 concerne un procédé de fabrication en  
continu du même genre que le précédent, avec un mandrin  
pour la dilatation radiale, le diamètre de la grande base  
35 du mandrin déterminant le diamètre intérieur du tube fini.  
Des moyens de poussée de l'ébauche sont prévus en amont du

mandrin, tandis qu'une tireuse est prévue en aval du mandrin.

L'utilisation d'un mandrin simplifie l'opération de démarrage de la ligne, notamment quant à la dilatation radiale. L'ébauche vient épouser la surface extérieure tronconique du mandrin et subit ainsi une dilatation relativement bien contrôlée. Les frottements sont cependant relativement importants.

Le brevet de Roumanie n° 80960 montre un mandrin de diamètre croissant à section en forme de croix dont les branches sont munies à leurs extrémités de roulettes. Un tube en matière plastique subit sur ce mandrin une dilatation radiale, suivie d'une contraction radiale. La forme en croix de la section transversale du mandrin fait que la surface extérieure du mandrin n'est pas continue, ce qui peut engendrer des marques sur le tube et des étirements variables et non contrôlés sur une même circonférence.

WO 90/02644 concerne un procédé dans lequel la dilatation radiale du tube est obtenue par pression hydraulique interne exercée dans une chambre fermée en amont par un premier bouchon correspondant au diamètre interne de l'ébauche et, en aval d'un calibre, par un autre bouchon gonflable sous l'effet d'une pression. Ce bouchon non gonflé permet de démarrer la ligne en diamètre initial puis, par gonflage, d'atteindre le diamètre interne nominal du tube fini.

WO 97/06940 utilise également un bouchon aval gonflable et prévoit un contrôle de l'expansion du tube en réponse à divers paramètres qui indiquent, directement ou indirectement, une variation de la vitesse relative à laquelle la matière est fournie à la zone d'expansion et évacuée de cette zone. La dilatation est réalisée par pression hydraulique dans une chambre qui est fermée par le bouchon gonflable et un bouchon amont classique.

L'utilisation d'un bouchon gonflable au contact d'un tube en matière plastique à température relativement élevée pose des problèmes quant au choix de la matière de

ce bouchon. Il faut en effet que la matière présente une élasticité suffisante pour permettre le gonflage du bouchon, tout en étant résistante à la température et au frottement imposés par le tube en matière plastique. En  
5 outre, pour la réalisation d'une étanchéité satisfaisante sans entraîner un frottement trop élevé du bouchon contre la surface interne du tube, le réglage de la pression interne du bouchon gonflable est difficile.

Un premier objet de l'invention est, surtout, de  
10 fournir un procédé de fabrication en continu de tubes en matière plastique avec étirage bi-axial qui permette un démarrage simple en évitant les problèmes posés par un bouchon gonflable, et qui permette de réduire les frottements auxquels le tube est soumis en régime permanent  
15 de fabrication.

Pour atteindre ce but, selon une première disposition de l'invention le procédé de fabrication en continu de tubes en matière plastique avec étirage bi-axial consiste à réaliser une ébauche par extrusion, à amener  
20 cette ébauche à température d'orientation moléculaire, à faire passer cette ébauche autour d'un mandrin de dilatation radiale, à assurer un calibrage et un refroidissement, tout en soumettant l'ébauche à une traction axiale, et est caractérisé par le fait que :

25 - la dilatation radiale réalisée sur le mandrin est partielle de sorte que le diamètre interne de l'ébauche, lorsqu'elle quitte le mandrin, est inférieur au diamètre interne nominal du tube fini,

- et on réalise une dilatation radiale  
30 complémentaire de l'ébauche, jusqu'à son diamètre nominal, par pression interne de fluide,

l'ensemble étant tel qu'en régime permanent de fonctionnement, la surface interne de l'ébauche n'est plus en contact avec le mandrin.

35 Avantageusement, on réalise une chambre fermée en amont et en aval du mandrin à l'aide d'au moins un bouchon amont et un bouchon aval, chaque bouchon assurant l'étanchéité, par exemple en comprenant au moins un disque

en une matière suffisamment souple pour pouvoir fléchir et se redresser pour assurer l'étanchéité.

Avantageusement, on introduit le bouchon aval d'étanchéité de diamètre supérieur au bouchon amont grâce  
5 à la dilatation initiale sur le mandrin , ce qui permet ainsi de générer un volume étanche.

Le fluide sous pression pour la dilatation complémentaire de l'ébauche est admis entre les deux bouchons d'étanchéité.

10 Un deuxième objet de l'invention, qui peut être pris en considération indépendamment ou en combinaison avec le premier objet, est de fournir un procédé de fabrication en continu de tubes en matière plastique avec étirage bi-axial qui permette d'assurer une élongation axiale de la  
15 matière plastique pratiquement constante.

Pour atteindre cet autre but, selon une deuxième disposition de l'invention qui peut être mise en oeuvre indépendamment ou en combinaison avec la disposition précédente, le procédé de fabrication en continu de tubes  
20 en matière plastique avec étirage bi-axial consiste à réaliser une ébauche par extrusion, à amener cette ébauche à température d'orientation moléculaire, à assurer une dilatation radiale de l'ébauche, avec calibrage et refroidissement, tout en soumettant l'ébauche à une  
25 traction axiale, ce procédé étant caractérisé par le fait que l'on détecte la force de frottement exercée sur l'ébauche et le tube, et qu'on agit sur au moins un paramètre de fonctionnement pour maintenir cette force de frottement sensiblement constante.

30 Une telle régulation permet d'assurer une orientation axiale (élongation axiale) constante, ce qui entraîne une épaisseur et des caractéristiques physiques constantes du tube fini.

La détection de la force de frottement peut être  
35 assurée par mesure de la force de traction exercée sur le tube. Le paramètre de fonctionnement sur lequel on agit pour maintenir la force de frottement sensiblement constante peut être constitué par la pression interne dans

le tube, et/ou par une dépression régnant autour du tube dans un calibreur. Selon une autre possibilité, la force de frottement est régulée par injection de liquide de lubrification, notamment d'eau, entre le tube et la paroi du calibreur.

On peut combiner la régulation précédente avec une régulation en amont prévue pour maintenir constantes les caractéristiques de l'ébauche.

Pour cela, on mesure les caractéristiques de l'ébauche en particulier épaisseur et diamètre de l'ébauche et, en réponse aux résultats de mesures, on agit sur l'extrudeuse pour maintenir constantes les caractéristiques de l'ébauche.

Selon la première ou la seconde disposition, la traction sur le tube est exercée avantageusement en un seul endroit, en aval d'une zone de calibrage, par au moins une tireuse.

L'invention est également relative à une ligne de fabrication en continu de tubes en matière plastique avec étirage bi-axial, pour la mise en oeuvre de la première disposition de procédé, comportant :

- une extrudeuse équipée classiquement pour la formation d'une ébauche ;
- au moins un bac de mise à température d'orientation moléculaire de l'ébauche ;
- un dispositif de dilatation radiale progressive de l'ébauche comprenant un mandrin d'expansion , maintenu fixe relativement à l'extrudeuse ;
- un calibreur et un dispositif de refroidissement du tube,

la ligne de fabrication étant caractérisée par le fait que le mandrin a un diamètre maximal inférieur au diamètre interne nominal du tube ; qu'un bouchon est situé en amont du mandrin ; qu'au moins un autre bouchon est situé en aval du mandrin pour réaliser une étanchéité suivant le diamètre interne nominal du tube ; et qu'un moyen d'admission de fluide sous pression est prévu en un endroit situé entre les deux bouchons d'étanchéité, pour

admettre du fluide sous pression et dilater le tube à son diamètre intérieur nominal.

Dans une telle ligne de fabrication, en régime permanent, le tube n'est plus en contact, par sa paroi interne, avec le mandrin.

Avantageusement, une canalisation coaxiale est fixée à l'extrudeuse et le mandrin est fixé à l'extrémité de cette canalisation laquelle comporte un canal qui débouche radialement par au moins une ouverture, entre les deux bouchons d'étanchéité, pour l'injection de fluide sous pression.

Avantageusement, la partie bi-orientation de la ligne de fabrication comporte des moyens de traction du tube, en particulier une tireuse, en un seul endroit situé en aval du calibreur et du dispositif de refroidissement.

Le bouchon aval peut être situé en aval des bacs de refroidissement et être accroché au mandrin par un élément de liaison flexible, notamment un câble .

En variante, le bouchon aval est situé immédiatement derrière le mandrin, ce qui réduit la taille du volume étanche.

Le mandrin a une forme d'ensemble de révolution, par exemple tronconique, dont la grande base est tournée du côté opposé à l'extrudeuse ; le mandrin est avantageusement muni, sur sa surface, d'organes de roulement répartis angulairement et axialement afin d'éviter de marquer la surface interne du tube et de diminuer les efforts de frottement.

Les organes de roulement sont constitués de préférence par des galets cylindriques ou sphériques montés rotatifs .

Avantageusement, le dernier bac de mise à température et/ou le calibreur sont montés de manière à pouvoir être déplacés l'un par rapport à l'autre en translation axiale, notamment pour modifier leur écartement et faciliter le démarrage de la fabrication.

L'invention est également relative à une ligne de fabrication en continu de tubes en matière plastique avec



étirage bi-axial qui, indépendamment des caractéristiques précédentes ou en combinaison avec ces caractéristiques, comporte :

- une extrudeuse équipée classiquement pour la  
5 formation d'une ébauche ;
  - au moins un bac de mise à température d'orientation moléculaire de l'ébauche ;
  - un dispositif de dilatation radiale de l'ébauche, par pression interne de fluide;
  - 10 - un calibreur et un dispositif de refroidissement du tube,
  - des moyens de traction axiale de l'ébauche,
- cette ligne de fabrication étant caractérisée par le fait qu'elle comporte des moyens pour détecter la force  
15 de frottement exercée sur l'ébauche et le tube, et des moyens pour agir sur au moins un paramètre de fonctionnement de la ligne de fabrication pour maintenir cette force de frottement sensiblement constante.

Avantageusement les moyens de traction sur le tube  
20 sont situés en un seul endroit, en aval d'une zone de calibrage, et comprennent au moins une tireuse.

La détection de la force de frottement peut être assurée par des moyens de mesure de la force de traction exercée sur le tube.

25 Avantageusement des moyens de mesure des caractéristiques de l'ébauche, en particulier épaisseur et diamètre de l'ébauche, sont prévus ainsi que des moyens pour agir sur l'extrudeuse en réponse aux résultats de mesures, pour maintenir constantes les caractéristiques de  
30 l'ébauche.

L'invention concerne également un tube en matière plastique avec étirage bi-axial obtenu par le procédé et/ou la ligne de fabrication décrits précédemment.

L'invention consiste, mises à part les dispositions  
35 exposées ci-dessus, en un certain nombre d'autres dispositions dont il sera plus explicitement question ci-après à propos d'exemples de réalisation décrits en détail avec référence aux dessins ci-annexés, mais qui ne sont

nullement limitatifs.

La figure 1 de ces dessins est une coupe schématique axiale, avec parties en extérieur et parties enlevées, d'une ligne de fabrication selon l'invention, en  
5 début de production.

La figure 2 montre schématiquement une partie de la ligne après mise en place du mandrin d'expansion à l'entrée de la calibreur.

La figure 3 montre, semblablement à la figure 2, la  
10 ligne de fabrication en début d'injection du fluide sous pression.

La figure 4 montre, semblablement à la figure 3, la ligne de fabrication après mise en place d'un bouchon en aval de la tireuse.

La figure 5 montre, semblablement à la figure 4, la  
15 ligne de fabrication alors que le régime permanent de production s'est établi.

La figure 6 montre, semblablement à la figure 5, une variante de réalisation.

La figure 7 est une vue en élévation à plus grande  
20 échelle du mandrin de dilatation radiale.

La figure 8 est une vue, suivant la ligne VIII-VIII de la figure 7, d'un élément du mandrin.

La figure 9 est une vue de dessus de l'élément de  
25 mandrin de la figure 8.

La figure 10, enfin, est une vue en élévation d'un exemple de réalisation de bouchon amont.

En se reportant aux dessins, notamment à la figure 1, on peut voir une ligne de fabrication 1 mettant en œuvre  
30 le procédé de l'invention. La production se déroule en continu d'amont ( sur la gauche de Fig.1) en aval ( vers la droite de Fig.1).

La ligne de fabrication comprend une extrudeuse 2 schématiquement représentée, alimentée en matière  
35 thermoplastique, notamment en PVC, à partir d'une trémie 3 schématiquement représentée (alimentation en "dry blend"). L'extrudeuse 2 est munie à son extrémité avant, à l'opposé de la trémie 3, d'un outillage 4 d'extrusion d'une ébauche

E de tube. L'outillage 4 comporte une ou plusieurs entrées latérales 5 pour admettre et/ou rejeter de l'air sous pression, ou plus généralement un fluide (gaz ou liquide) sous pression. Un conformateur (non représenté) est en outre prévu de manière classique.

Un tube métallique 6 coaxial est fixé à l'extrudeuse 2 et s'étend vers la droite selon Fig. 1. Ce tube 6 comporte, vers son extrémité axiale fermée, au moins une ouverture radiale 7. Lorsque de l'air sous pression est admis par l'entrée 5, cet air est dirigé par des canaux (non représentés) de l'outillage 4 vers le tube 6 pour sortir par l'ouverture 7.

Une ébauche E de tube sort de l'extrudeuse 2 à une température relativement élevée de l'ordre de 150°C ou plus, traverse un ou plusieurs bacs de refroidissement 8, contenant généralement de l'eau, thermorégulés par exemple à 10-20°C pour abaisser sensiblement la température de l'ébauche E. Une tireuse classique (non représentée) est généralement prévue en aval des bacs de refroidissement 8. Cette tireuse, qui agit sur une ébauche encore chaude et donc déformable, n'est pas réellement utilisée pour faire passer des efforts de poussée, mais seulement pour déconnecter les fonctions extrusion et étirage bi-axial en amortissant les perturbations et interactions de l'une sur l'autre.

La partie bi-orientation de l'ébauche débute en aval de la tireuse (non représentée) de la partie extrusion. Cette partie bi-orientation comporte un bac 9 thermorégulé, de refroidissement ou de réchauffement, pour porter l'ébauche E à une température située dans la plage des températures d'orientation moléculaire. Pour le PVC, cette température se situe dans une plage de 90°C à 110°C.

A la sortie du bac 9 est fixée une bague 10 de plaquage externe de l'ébauche sur un bouchon interne amont 11, représenté sur Figs.2 à 6. Ce bouchon interne 11 est situé en amont de l'orifice 7.

Comme visible sur Fig.10, le bouchon interne 11 peut comprendre, de l'amont vers l'aval, une succession de

bagues d'étanchéité, notamment deux bagues 11a, 11b relativement souples, par exemple en matière élastomère, dont la périphérie est formée par une lèvre tronconique dont la grande base est tournée vers l'aval. Plusieurs  
5 disques 11c, 11d, 11e, 11f, par exemple en polytétrafluoroéthylène (PTFE), espacés les uns des autres, parallèles entre eux et perpendiculaires à l'axe de l'ébauche, sont prévus en aval de ces bagues 11a, 11b. Le diamètre extérieur des bagues et des disques est au moins  
10 égal au diamètre interne de l'ébauche E.

La succession de bagues et de disques 11a-11f forme un empilage maintenu par un noyau métallique 11g bloqué, de manière réglable suivant la direction axiale, par des écrous 11h, 11i vissés sur le tube 6 constitué par une tige  
15 filetée creuse.

L'exemple de bouchon 11 décrit en détail ci-dessus n'est pas limitatif, tout moyen d'étanchéité équivalent pouvant convenir.

Un mandrin 12 de dilatation radiale, visible sur  
20 Fig.2, est fixé, dans des conditions expliquées plus loin, à l'extrémité du tube 6 éloignée de l'extrudeuse 2. Le mandrin 12 a une forme d'ensemble de révolution et est constitué, par exemple, par un tronc de cône. La grande base 12a du mandrin est tournée vers l'aval. Le diamètre B  
25 de la grande base 12a est inférieur au diamètre interne nominal D (Fig.4) du tube fini T.

De préférence, le diamètre B est inférieur d'au moins 10% au diamètre D.

Comme illustré sur Fig.7, le mandrin 12 est  
30 avantageusement muni sur sa surface de galets cylindriques ou sphériques 13, montés rotatifs sur des axes (non visibles) portés par le mandrin 12. Les galets 13 sont logés en partie dans des alvéoles à la surface du mandrin et font saillie sur cette surface. Les axes de rotation des  
35 galets 13 sont disposés dans plusieurs plans parallèles, perpendiculaires à l'axe du mandrin 12. Les galets 13, situés dans un même plan, sont répartis régulièrement autour de l'axe du mandrin. Les galets situés dans des

plans successifs sont décalés en quinconce afin d'éviter qu'une génératrice du mandrin 12 soit dépourvue de galet.

Avantageusement, le mandrin 12 est constitué par un empilage tronconique de disques 14 de diamètres croissants d'amont en aval. Chaque disque comporte à sa périphérie des galets 13 régulièrement répartis en couronne. Les disques 14 présentent une ouverture centrale 15 avec une ou plusieurs échancrures 16 pour un montage avec blocage en rotation sur un arbre 17 de section conjuguée. Une butée axiale 18 est prévue sur l'arbre 17 pour retenir le disque de plus petit diamètre. Du côté opposé, l'arbre 17 comporte un filetage 19 permettant de bloquer l'empilage de disques 14 à l'aide d'un écrou en prise avec ce filetage.

Le mandrin 12 peut ainsi être ajusté à différents diamètres internes d'ébauche en ajoutant ou en retirant des disques 14 de diamètres appropriés.

Les galets rotatifs 13 cylindriques ou sphériques permettent de réduire considérablement le frottement de l'ébauche contre le mandrin et d'éviter des marques sur la surface interne du tube.

Un bouchon 20 coaxial est fixé au mandrin 12 du côté de la grande base 12a opposé au tube 6. Ce bouchon 20 est formé par exemple par au moins un, et de préférence plusieurs disques 21 espacés, parallèles entre eux, réalisés en une matière plastique à faible coefficient de frottement telle que le polytétrafluoroéthylène (PTFE) ou un thermoplastique élastomère (TPE), renforcé ou non. Les disques 21 sont réalisés en une matière suffisamment souple pour pouvoir fléchir et se redresser pour assurer l'étanchéité. Le bouchon 20 est prévu pour assurer une étanchéité au moins suivant un diamètre égal au diamètre B de la grande base du tronc de cône 12. D'autres explications seront données à ce sujet à propos de la variante de Fig.6.

Un organe de liaison flexible 22, par exemple un câble, est en outre attaché au centre du mandrin 12 du côté opposé au tube 6. Le bouchon 20 peut être installé sur la partie du câble 22 voisine du mandrin 12.

En aval du mandrin 12, l'ébauche entre dans un calibre 23, schématiquement représenté. Ce calibre 23 est disposé dans un bac de refroidissement 24 à aspersion d'eau sous vide. La projection d'eau sur la surface externe du tube en matière plastique sortant du calibre 23 permet de figer la matière. A la sortie du bac 24 le tube T à l'état fini passe dans une tireuse 25 qui exerce l'effort de traction nécessaire sur toute la ligne pour l'entraînement du tube et de l'ébauche. La tireuse 25 est constituée de manière classique par au moins deux chenilles 26,27 prenant appui contre des zones opposées du tube pour l'entraîner de la gauche vers la droite selon Fig.1. Chaque chenille comporte un élément 28 souple formant une boucle sans fin s'enroulant autour de roues 29 dont l'une au moins est motrice, ces roues 29 étant montées rotatives autour d'axes 30 supportés par un bâti 31 fixé au sol.

L'effort de traction exercé par la tireuse 25 est détecté par un capteur 32 (Fig.1), par exemple au niveau du montage d'un axe 30 sur le bâti 31.

La sortie du capteur 32 (Fig.1) est reliée à un bloc 33 permettant de régler le degré de vide dans le bac 24 en réponse au signal de sortie du capteur 32, ainsi qu'à un bloc 34 permettant de régler la pression de l'air délivré par l'orifice 7.

Le bloc 33 peut commander, le cas échéant, une injection d'eau visant à réduire le frottement du tube contre le calibre 23 si la force mesurée par le capteur 32 est trop importante.

Un capteur j est avantageusement prévu en sortie de l'extrudeuse 2 pour mesurer le diamètre de l'ébauche. Plusieurs autres capteurs h, par exemple à ultrasons, sont répartis à la périphérie de l'ébauche, au voisinage de la sortie de l'extrudeuse 2, pour mesurer l'épaisseur de cette ébauche. Les capteurs j et h sont reliés à un bloc de régulation K propre à agir sur les paramètres de fonctionnement de l'extrudeuse 2 pour maintenir les dimensions de l'ébauche, à la sortie de l'extrudeuse 2,

aussi constantes que possible en fonction des valeurs mesurées par les capteurs j et h.

Le bac 24 et le calibre 23 sont montés réglables suivant la direction axiale , de même que le bac 9. Ces  
5 éléments sont montés mobiles en translation, par exemple sur des rails fixés au sol (non montrés sur le dessin), avec des moyens de blocage dans une position souhaitée.

La distance L entre la face aval du bac 9 et la face amont du bac 24 est ainsi réglable.

10 En régime permanent de fonctionnement, un bouchon 35 aval (Fig.4) accroché au câble 22, prend appui de manière étanche contre la surface interne du tube T. Le bouchon 35 peut être constitué par des disques 36 espacés, parallèles entre eux, perpendiculaires à l'axe du tube et  
15 réalisés en une matière telle que le PTFE ou un thermoplastique élastomère (TPE), renforcé ou non . Le bouchon 35 est prévu pour réaliser une étanchéité suivant le diamètre interne D du tube fini.

De la description qui précède, il apparaît que la  
20 ligne de fabrication est composée de deux parties différentes , avec le minimum d'interactions:

- une partie extrusion de l'ébauche, constituée par une ligne d'extrusion classique ( extrudeuse 2, outillage 4, conformateur non représenté, bacs de refroidissement 8,  
25 tireuse non représentée);

- une partie bi-orientation de l'ébauche avec bacs de mise en température 9, dispositif de dilatation (12; 6,7,11,20,35,20a), calibre 23, dispositif de refroidissement 24, tireuse 25 et scie (non représentée).

30 Ceci étant, le fonctionnement de la ligne de fabrication, mettant en oeuvre le procédé de l'invention, est le suivant.

Le démarrage de la ligne est illustré par les figures 1 à 4.

35 Selon Fig.1 une ébauche E sort de l'extrudeuse 2, dans un état relativement pâteux, et traverse toute la ligne. Pour assurer cette traversée de la ligne, on peut utiliser un tube auxiliaire de traction qui est introduit

d'aval en amont dans la ligne jusqu'au voisinage de la sortie de l'extrudeuse ; on attache, par tout moyen approprié, l'ébauche à ce tube de traction qui, entraîné par la tireuse 25, entraîne lui-même l'ébauche à travers  
5 les bacs 8, 9 et 24.

Le mandrin 12 de dilatation radiale n'est pas encore installé (Fig.1) et il n'y a pas injection d'air sous pression par l'entrée 5 et l'orifice de sortie 7. Le bac 9 est reculé vers l'amont tandis que le bac 24 est  
10 avancé vers l'aval de sorte que la distance L est maximale.

Le mandrin 12 et le bouchon 20 sont alors mis en place. Pour cela, on réalise une fente suivant une génératrice dans la paroi de l'ébauche dans une zone comprise entre le bac 9 et le bac 24. On écarte les bords  
15 de la fente pour mettre en place, en amont de l'orifice 7, le bouchon 11 comme illustré sur Fig.2. Puis on fixe à l'extrémité du tube 6, par exemple par vissage, le mandrin 12 et on introduit le câble 22 suivant toute la longueur de l'ébauche de manière à pouvoir récupérer l'extrémité de ce  
20 câble en aval du ou des bacs de refroidissement 24 du tube bi-orienté, éventuellement en coupant par une scie (non représentée) une partie aval de l'ébauche.

L'arrivée de matière se poursuivant, la fente pratiquée dans l'ébauche, pour la mise en place du bouchon  
25 11 et du mandrin 12, se déplace vers l'aval et disparaît. A cet instant l'ébauche subit sa première dilatation au contact du mandrin 12 (Fig.2). Il n'y a toujours pas d'injection d'air sous pression par l'orifice 7.

Lorsque l'ébauche s'est correctement refermée en aval du mandrin 12, on commande un déplacement du bac 9  
30 vers l'aval, comme illustré par une flèche sur Fig.3, pour que la bague 10 vienne se placer autour du bouchon 11 . On assure alors une injection d'air par l'entrée 5 et l'orifice 7, avec montée progressive de la pression de  
35 sorte que l'ébauche décolle légèrement du mandrin 12 comme illustré sur Fig.3 .

La pression d'air augmentant, l'ébauche s'écarte totalement du mandrin 12 comme illustré sur Fig.4 et vient



au contact du calibre 23. Le diamètre interne du tube atteint alors sa valeur nominale D supérieure au diamètre B de la grande base du mandrin 12.

Le bouchon 35 aval est mis en place à l'extrémité  
5 du câble en aval du ou des bacs de refroidissement 24 et assure ainsi un complément d'étanchéité.

En variante, il détermine avec le bouchon aval 20 une chambre dans laquelle règne une pression d'air permettant, après le calibre 23, le complément de  
10 refroidissement du tube en forme.

Lorsque le régime permanent est établi, on commande le déplacement du bac 24 vers le bac 9, comme illustré par une flèche sur Fig.5, pour réduire l'espace entre ces deux bacs et augmenter la distance entre la surface interne de  
15 l'ébauche et le mandrin 12.

De préférence, une traction sur le tube est exercée uniquement en aval du bac 24. La mesure de l'effort de traction réalisée par le capteur 32 (Fig.1) constitue une mesure du frottement de l'ébauche et du tube dans la ligne,  
20 en particulier dans le calibre 23. La régulation effectuée à partir de cette mesure de force par le capteur 32 permet de travailler avec un effort de traction et donc un effort de frottement sensiblement constant ce qui correspond à une orientation axiale (élongation axiale)  
25 sensiblement constante pour la matière du tube T.

La force de frottement est maintenue sensiblement constante par le bloc 34 (Fig.1) qui agit sur la pression interne dans l'ébauche et dans le tube, en fonction de la grandeur détectée par le capteur 32. On peut également agir  
30 sur le degré de vide dans le bac 24, autour du tube, ou en injectant de l'eau de lubrification entre le tube et la paroi interne du calibre 23.

Cette régulation est efficace si les caractéristiques dimensionnelles de l'ébauche sont  
35 constantes. Pour améliorer la fabrication, on peut prévoir de réguler également l'ébauche à la sortie de l'extrudeuse 2 à l'aide des capteurs j et h (Fig.1) qui, par les valeurs détectées, permettent au bloc K de modifier les conditions

de fonctionnement de l'extrudeuse 2 pour maintenir sensiblement constantes les caractéristiques dimensionnelles de l'ébauche.

La figure 6 illustre une variante de réalisation  
5 selon laquelle les bouchons aval 20 et 35 de la réalisation précédente ne forment plus qu'un seul bouchon 20a situé immédiatement en aval du mandrin 12. Ce bouchon 20a est de préférence constitué également de disques 21a parallèles, perpendiculaires à l'axe du tube. Les disques doivent  
10 présenter une souplesse suffisante pour pouvoir fléchir et assurer dans une première étape l'étanchéité suivant le diamètre B correspondant à la grande base du mandrin 12. Les disques 21a du bouchon 20a, par leur élasticité, doivent pouvoir se redresser et assurer ensuite  
15 l'étanchéité suivant le diamètre nominal interne D du tube.

La solution de la figure 6 présente l'avantage d'un volume réduit pour la chambre fermée comprise entre le bouchon amont 11 et le bouchon aval 21a . Il en résulte une moindre inertie à l'égard des variations de pression et des  
20 variations de température qui peuvent être commandées. Le volume d'air emmagasiné étant plus réduit, en cas de fuite ou d'incident, les risques sont également diminués.

Dans la description qui précède, le fluide utilisé pour générer la pression interne de l'ébauche est de l'air.  
25 Bien entendu, ce fluide pourrait être un liquide, notamment de l'eau chaude.

## REVENDECATIONS

1. Procédé de fabrication en continu de tubes en matière  
5 plastique avec étirage bi-axial, selon lequel on réalise  
une ébauche (E) par extrusion, on amène cette ébauche à  
température d'orientation moléculaire, on fait subir à  
l'ébauche une dilatation radiale, on assure un calibrage et  
un refroidissement, tout en soumettant l'ébauche à une  
10 traction axiale, caractérisé par le fait que l'on détecte  
(32) la force de frottement exercée sur l'ébauche et le  
tube, et qu'on agit (33,34) sur au moins un paramètre de  
fonctionnement pour maintenir cette force de frottement  
sensiblement constante.
- 15 2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé par le  
fait que la détection de la force de frottement est assurée  
par mesure (32) de la force de traction exercée sur le  
tube.
- 20 3. Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé par  
le fait que le paramètre de fonctionnement sur lequel on  
agit pour maintenir la force de frottement sensiblement  
constante est constitué par une pression interne dans le  
25 tube, et/ou par une dépression régnant autour du tube dans  
un calibreur (23).
4. Procédé selon l'une des revendications 1 à 3,  
caractérisé par le fait qu'on mesure (j,h) les  
30 caractéristiques de l'ébauche (E) et, en réponse aux  
résultats de mesures, on agit sur l'extrudeuse (2) pour  
maintenir constantes les caractéristiques de l'ébauche.
5. Procédé selon l'une des revendications précédentes ,  
35 caractérisé par le fait que la traction sur le tube est  
exercée en un seul endroit (25) situé en aval d'un  
calibreur (23) et d'un dispositif de refroidissement.

6. Procédé selon l'une des revendications précédentes, caractérisé par le fait qu'on réalise une chambre fermée en amont et en aval à l'aide d'au moins un bouchon amont (11) et au moins un bouchon aval (21,35;21a), chaque bouchon  
5 pouvant comprendre au moins un disque en une matière suffisamment souple pour pouvoir fléchir et se redresser pour assurer l'étanchéité.

7. Ligne de fabrication en continu de tubes en matière  
10 plastique avec étirage bi-axial comportant :

- une extrudeuse (2) équipée classiquement pour la formation d'une ébauche (E) ;
- au moins un bac (9) de mise à température d'orientation moléculaire de l'ébauche ;
- 15 - un dispositif de dilatation radiale;
- un calibreur (23) et un dispositif de refroidissement (24) du tube,

caractérisée par le fait qu'elle comporte des moyens (32) pour détecter la force de frottement exercée sur l'ébauche  
20 et le tube, et des moyens (33,34) pour agir sur au moins un paramètre de fonctionnement de la ligne de fabrication pour maintenir cette force de frottement sensiblement constante.

8. Ligne de fabrication selon la revendication 7,  
25 caractérisée par le fait qu'elle comporte un bloc (34) qui agit sur la pression interne dans l'ébauche et dans le tube.

9. Ligne de fabrication selon la revendication 7 ou 8,  
30 caractérisée par le fait qu'elle comporte des moyens de mesure (32) de la force de traction exercée sur le tube.

10. Ligne de fabrication selon l'une des revendications 7 à 9, caractérisée par le fait qu'elle comporte des moyens de  
35 mesure (j,h) des caractéristiques de l'ébauche, en particulier épaisseur et diamètre de l'ébauche, et des moyens (K) pour agir sur l'extrudeuse en réponse aux résultats de mesures, pour maintenir constantes les

caractéristiques de l'ébauche.

11. Ligne de fabrication selon l'une des revendications 7 à 10, caractérisée par le fait qu'elle comporte des moyens de traction (25) du tube, en particulier une tireuse, en un seul endroit situé en aval d'un calibreur (23) et du dispositif de refroidissement (24).
12. Tube en matière plastique obtenu par le procédé selon l'une des revendications 1 à 6 .

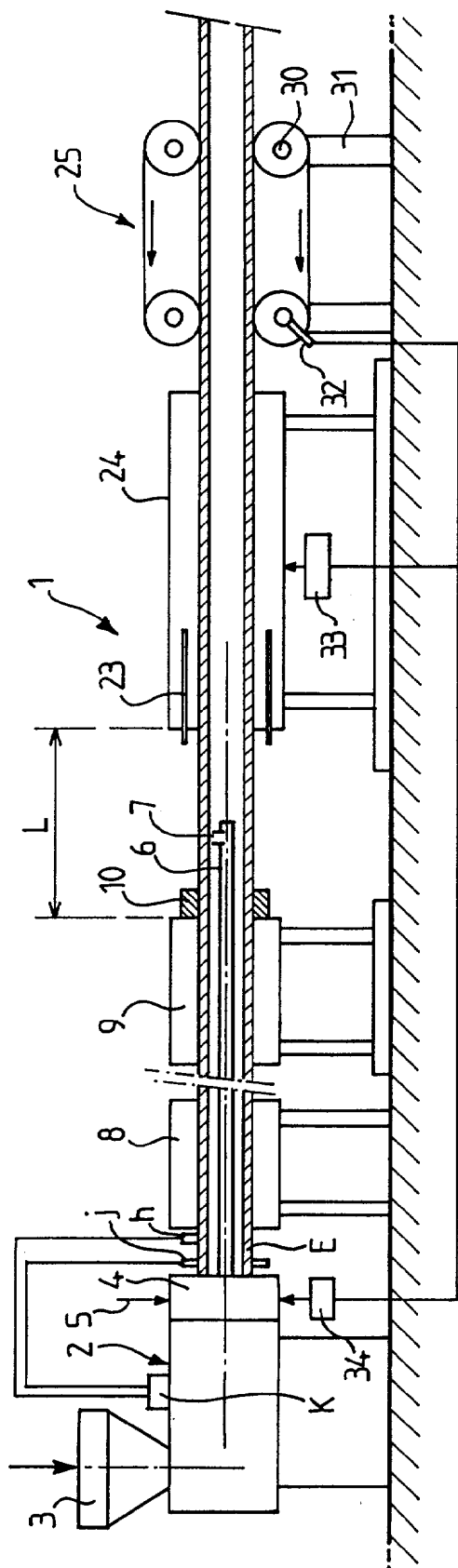


FIG. 1

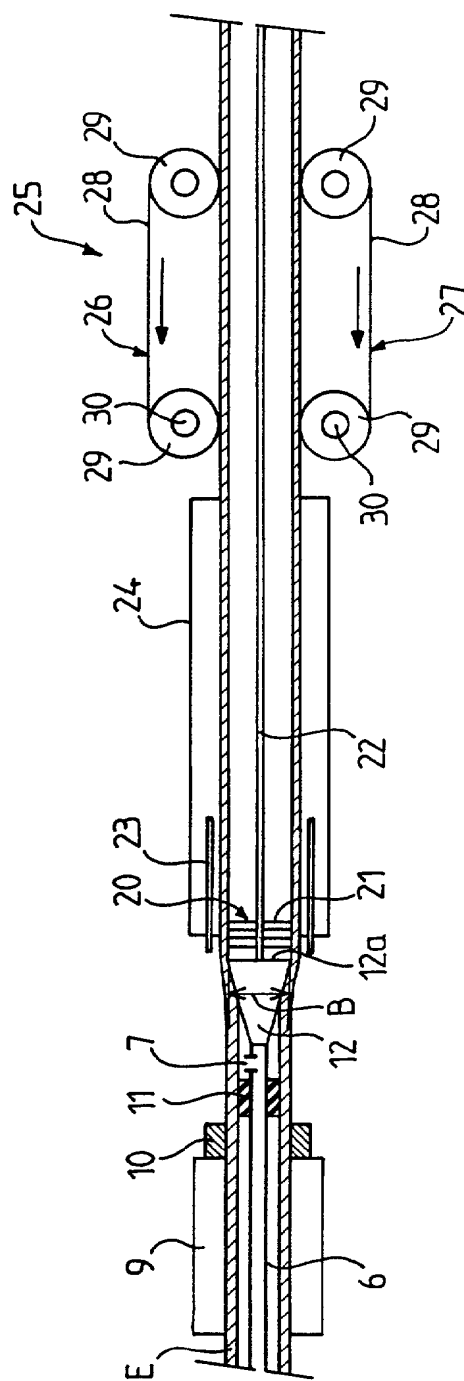


FIG. 2

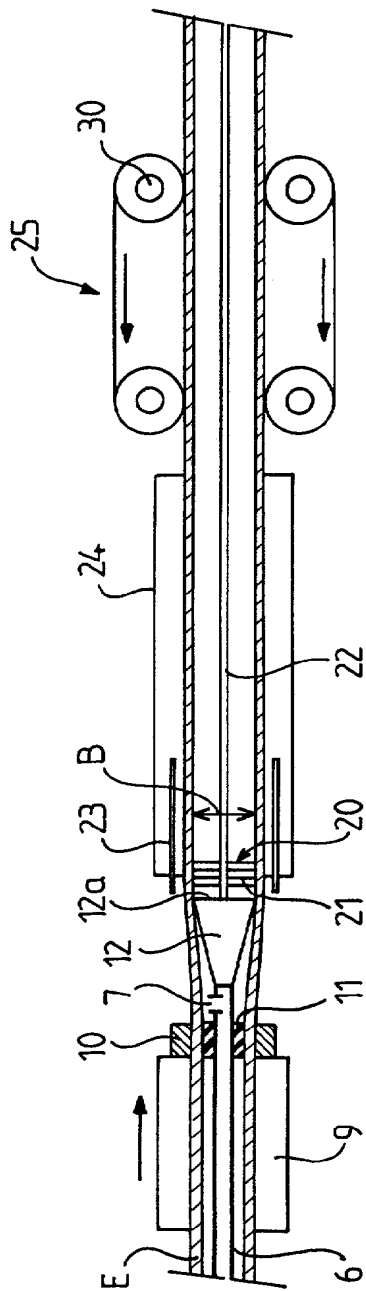


FIG. 3

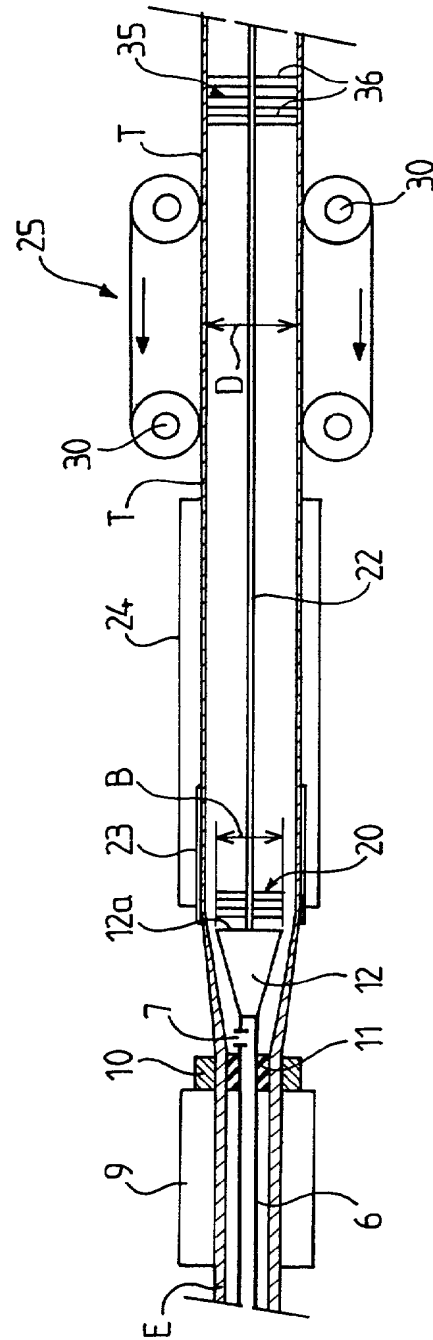


FIG. 4

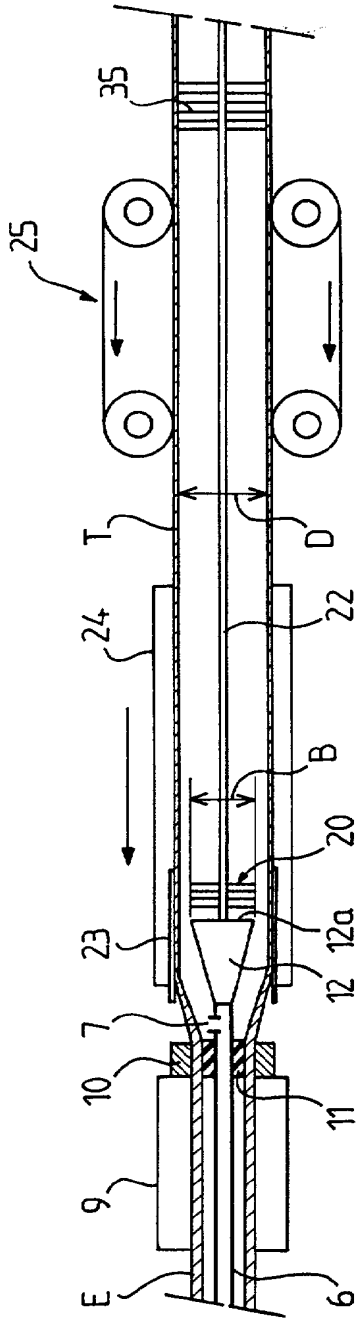


FIG. 5

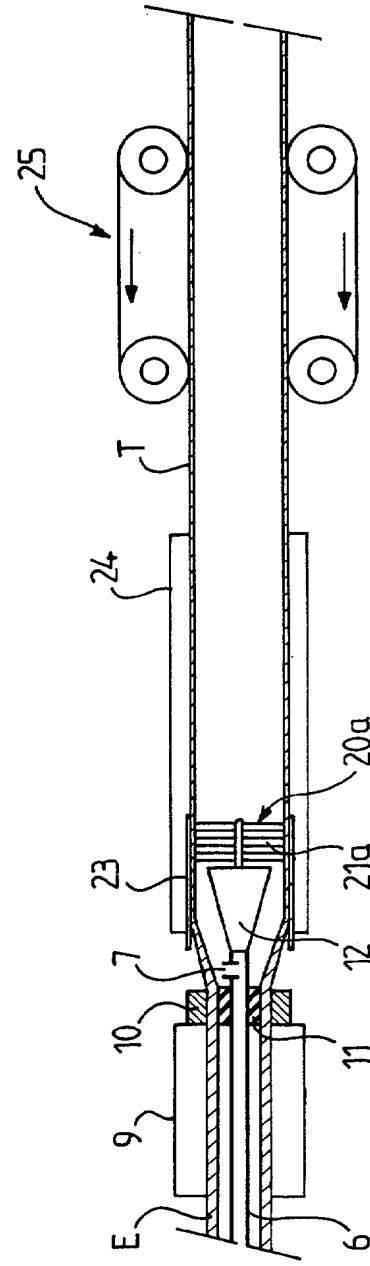


FIG. 6



4/4

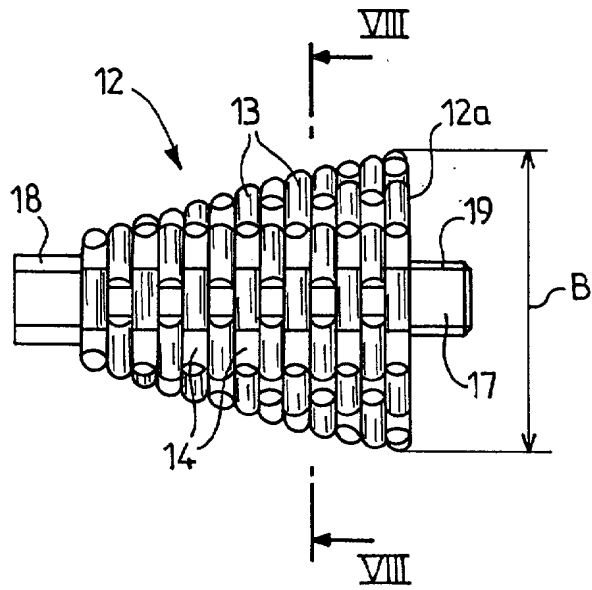


FIG. 7

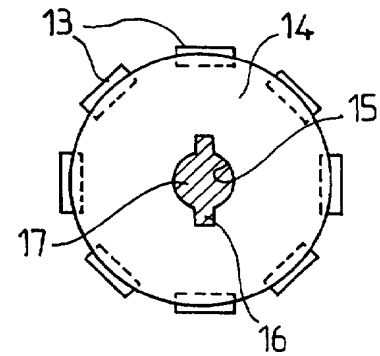


FIG. 8

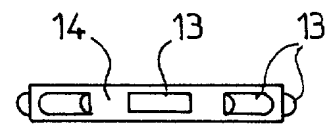


FIG. 9

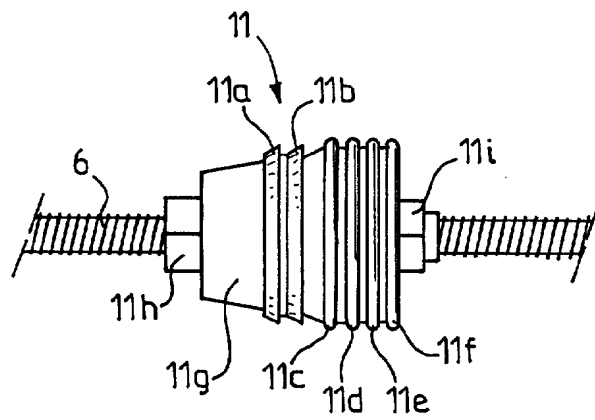


FIG. 10



**RAPPORT DE RECHERCHE  
PRÉLIMINAIRE**  
établi sur la base des dernières revendications  
déposées avant le commencement de la recherche

2806957

N° d'enregistrement  
nationalFA 585802  
FR 0003932

DOCUMENTS CONSIDÉRÉS COMME PERTINENTS		Revendication(s) concernée(s)	Classement attribué à l'invention par l'INPI
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes		
D,X	WO 97 06940 A (VINIDEX TUBEMAKERS PTY LTD ;UPONOR BV (NL); CHAPMAN PETER GLANVILL) 27 février 1997 (1997-02-27) * abrégé * * page 3, ligne 9 - ligne 23 * * page 4, ligne 28 - page 5, ligne 11 * * revendications; figures * ----	1-12	B29C47/92 B29C47/90 B29C55/26 B29L23/00
A	US 5 948 332 A (PRENGER JAN HENDRIK) 7 septembre 1999 (1999-09-07) * colonne 4, ligne 1 - ligne 22 * * colonne 6, ligne 40 - colonne 7, ligne 39 * * figures 1,2 * ----	1-12	
A	WO 98 35814 A (VISSCHER JAN ;WAVIN BV (NL)) 20 août 1998 (1998-08-20) * le document en entier * ----	1-12	
D,A	WO 95 25626 A (WAVIN BV ;PRENGER JAN HENDRIK (NL); SCHUURMAN JOHAN (NL); VISSCHER) 28 septembre 1995 (1995-09-28) * abrégé * -----	1-12	DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHÉS (Int.CL.7)  B29C
Date d'achèvement de la recherche		Examineur	
7 décembre 2000		Jensen, K	
<p align="center">CATÉGORIE DES DOCUMENTS CITÉS</p> <p>X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : arrière-plan technologique O : divulgation non-écrite P : document intercalaire</p> <p>T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet bénéficiant d'une date antérieure à la date de dépôt et qui n'a été publié qu'à cette date de dépôt ou qu'à une date postérieure. D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons ..... &amp; : membre de la même famille, document correspondant</p>			